PLEASE BE INFORMED THAT THE TEXT OF THE PRIORITY DOCUMENT CORRESPONDS WITH THE TEXT OF THE SPECIFICATION AND CLAIMS SENT YOU FOR FILING IN YOUR COUNTRY.



Ministero delle Attività Produttive

Direzione Generale per lo Sviluppo Produttivo e la Competitività Ufficio Italiano Brevetti e Marchi Ufficio G2

Autenticazione di copia di documenti relativi alla domanda di brevetto per: Invenzione Industriale

N. BO2003 A 000136



Si dichiara che l'unita copia è conforme ai documenti originali depositati con la domanda di brevetto sopraspecificata, i cui dati risultano dall'accluso processo verbale di deposito.

Inoltre Istanza di Correzione depositata alla Camera di Commercio di Bologna u. BOV0031 (pag. 1).

CERTIFIED COPY OF PRIORITY DOCUMENT

3 0 MAR 2004

IL FUNZIONARIO Desa Paola DI CINTIO

AL MINISTERO DELL'INDUSTRIA DEL COMMERCIO E DELL'ARTIGIANATO
UFFICIO ITALIANO BREVETTI E MARCHI - ROMA

MODULO A

DOMANDA DI BREVETTO PI	E TTI E MARCHI - ROMA ER INVENZIONE INDUSTRIALE, DEPOSITO RISERVE, ANTICIPATA ACCESSIBILITÀ	AL PUBBLICO
A. RICHIEDENTE (I)		N.A.
1) Denominazione MAGN	ETI MARELLI POWERTRAIN S.P.A.	IS,PI
Residenza MILAN	0 0	dice 1, 1, 0,8,1,2,2,2,4,0,0,1,6
2) Denominazione		
Residenza		odice Liillillillillilli
B. RAPPRESENTANTE DEL RIC cognome e nome BORREL		iscale []]]]]]
denominazione studio di apparte	IOTUDIO TODITA O I	(
via Viotti	n, (0,00,9) cità (TORINO	
C. DOMICILIO ELETTIVO destin		
yia L	n. Lt. d. cettà	cap (prov)
D. TITOLO	classe proposta (sez/cl/scl) gruppo/sottogruppo	
METODO PER LA STI	MA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO	
CATALIZZATORE DI	TIPO NOx-TRAP.	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	L PUBBLICO: SI NO KI SE ISTANZA: DATA	
E. INVENTORI DESIGNATI	ro 3 iLAMBERTINI Loris	cognome nome
	prenzo j 4)	
F. PRIORITÀ	4)	SCIOGLIMENTO RISERVE
	alleg tipo di priorità numero di domanda data di deposito S/	
nazione o organizzazione		
. 2) i	COLTA COLTURE DI MICRORGANISMI, denominazione	
DOCUMENTAZIONE ALLEGATA		SCIOGLIMENTO RISERVE
N. es.	2.2	Data N° Protocolio
. 4.	ag. 12.21 riassunto con disegno principale, descrizione e rivendicazioni (obbligatorio 1 esemplare)	
	av. [O:1] disegno (obbligatorio se citato in descrizione, 1 esemplare	
Doc. 3). 1 RIS	lettera d'Incarico, procura o riferimento procura generale	
Doc. 4) 1 RIS	designazione inventore	
Doc. 5) RIS	documenti di priorità con traduzione in italiano	
Doc. 6) RIS	autorizzazione o atto di cessione	[//
Doc. 7) . L.i	nominativo completo del richiedente	
	euro duecentonovantuno/80	obbligatoric
COMPILATO IL 13 03	// / //// // // // //	
CONTINUA SUNO NO	BORRE VI RATE OF	
DEL PRESENTE ATTO SI RICHIE	EDE COPIA AUTENTICA SUNO S.I.J.	•
CAMERA DI COMMERCIO I		codice 13.7
VERBALE DI DEPOSITO NUI	MERO DI DOMANDA BO2003A 0 0 0 1 3 6 Reg. A	·
L'anno duemilatre		, del mese di marzo
ii (i) richiedente (i) sopraindicato (i)	ha (hanno) presentato e me sottoscritto la presente domanda, corredate di n. 10.0 togli eggiuntivi per	la concessione del brevetto soprariportato.
I. ANNOTAZIONI VARIE DELL'	UFFICIO ROGANTE NESSURE MAUGADAU	0110
	CHOUSTRIA ARTOCK	
<u> </u>		
IL DEPOSITA	AND WAR (25/-) Library	UFFICIALE ROGANTE

METODO PER LA STIMA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO DI UN CATALIZZATORE DI TIPO NOX-TRAP. Gruppo'sottogruppo)	m1400		STOLIO PRINCIPAL F		WCM368	•	
MAGNETI MARRELLI POWERTRAIN S.P.A. [MAGNETI MAGNETI MARRELLI POWERTRAIN S.P.A. [MAGNETI MARRELLI POWERTRAIN S.P.A. [MAGNETI MARRELLI POWERTRAIN S.P.A. [MAGNETI MAGNETI MAGN				REG A	DATA OI DEDOCITO	11,31,10,31,12,0.0) <u>,3 </u>
MAGNETI MARELLI POWERTRAIN S.P.A. TORINO A. ITTOG MATTODO DER LA STIMA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO DI UN CATALIZZATORE DI TIPO NOX-TRAP. Massupropeni (seldine) Metodo per la stima del degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore rigenerazione da Nox à pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di intrappolamento è rimasta invariata; se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da Nox à inferiore alla durata prefissata viene seguito almeno un intervento correttivo per cercare di contrastere la degenerazione del Nox, se la durata ellora vengono utilizzati nuovi parametri di lavoro caratteristici dell'intervento correttivo per la successiva vita del catalizzatore (11) Nox-trap, nuoce se la durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) Nox-trap. M. DISTORIO M		1	VVIA -	nec. A	•		
Demonitations MAGNETI MARKELI POWERTRAIN S.P.A.		<u> </u>			on a majorio		
ANTOLO PER LA STIMA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO DI UN CATALIZZATORE DI TIPO NOX-TRAP. ANTOLO PER LA STIMA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO DI UN CATALIZZATORE DI TIPO NOX-TRAP. Matodo per la stima del degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore (I1) NOX-Trap, secondo il quale se la durata effettiva di un primo processo di rigenerazione da NOX è pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di rigenerazione da NOX è inferiore alla durata prefissata viene esseguito almeno un intervento correttivo per corcare di contratare la degenerazione del NOX-Trap, viene asseguito un successivo processo di rigenerazione da NOX è inferiore alla durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (I1) NOX-Trap. M. DISCINO	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	MAGNETI N	MARELLI POWERTRAIN	S.P.A.			<u> </u>
AMENDOD PER LA STIMA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO DI UN CATALIZZATORE DI TIPO NOX-TRAP. AL STIMA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO DI UN CATALIZZATORE DI TIPO NOX-TRAP.		TORINO			·		
CATALIZZATORE DI TIPO NOX-TRAP. Componenti (seld/set)	D. TITOLO		•			•	
Metodo per la stima del degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore (11) Nox-Trap, secondo il quale se la durata effettiva di un primo processo di rigenerazione da Nox è pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di intrappolamento è rimasta invariata; se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da Nox è inferiore alla durata prefissata viene esequito almono un intervento correttivo per coscare di contrastata: la degenerazione de Nox è mano un intervento dell'intrappolamento del catalizzatore (11) Nox-Trap. M. DISCOMO				APACITA' DI INTRA	PPOLAMENTO D	I UN	
Metodo per la stima del degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore (11) NOx-Trap, secondo il quale se la durata effettiva di un primo processo di rigenerazione da NOx è pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di intrappolamento è rimasta invariata; se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata prefissata viene eseguito allamo un intervento correttivo per cercare di contrastare la degenerazione del cataliszatore (11) NOx-Trap, viene eseguito un successivo processo di rigenerazione del cataliszatore (12) NOx-Trap, refissata allara eseguito per la successiva vita del catalizzatore (11) NOx-trap, invece se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOx-Trap.	CATALIZZATO	RE DI TIPO	NOX-TRAP.			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Metodo per la stima del degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore (11) NOx-Trap, secondo il quale se la durata effettiva di un primo processo di rigenerazione da NOx è pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di intrappolamento è rimasta invariata; se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata prefissata viene eseguito allamo un intervento correttivo per cercare di contrastare la degenerazione del cataliszatore (11) NOx-Trap, viene eseguito un successivo processo di rigenerazione del cataliszatore (12) NOx-Trap, refissata allara eseguito per la successiva vita del catalizzatore (11) NOx-trap, invece se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOx-Trap.							
Metodo per la stima del degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore (11) NOx-Trap, secondo il quale se la durata effettiva di un primo processo di rigenerazione da NOx è pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di intrappolamento è rimasta invariata; se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata prefissata viene eseguito allamo un intervento correttivo per cercare di contrastare la degenerazione del cataliszatore (11) NOx-Trap, viene eseguito un successivo processo di rigenerazione del cataliszatore (12) NOx-Trap, refissata allara eseguito per la successiva vita del catalizzatore (11) NOx-trap, invece se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOx-Trap.	*	((A)	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		. 1		
Metodo per la stima dal degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore (11) NOX-Trap, secondo il quale se la durata effettiva di un primo processo di rigenerazione da NOX è pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di intrappolamento è rimanta invariata; se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da NOX è inferiore alla durata prefissata viene nere presenta del sunta prefissata viene del NOX è inferiore alla durata prefissata la degranazione da NOX è pari alla durata prefissata affettiva del successivo processo di rigenerazione da NOX è pari alla durata prefissata allora vengono utilizzati nuovi parametri di lavoro caratteristici dell'intervento correttivo per la successiva vita del catalizzatore (11) NOX-trap, invece se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOX è inferiore alla durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOX-Trap.		/8CU) []	(gruppo	soliographo)	لــــi		
(11) NOX-Trap, secondo il quale se la durata effettiva di un primo processo di rigenerazione da NOX è pari alla durata prefissata viene assunto che la capacità (C) di intrappolamento è rimasta invariata; se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da NOX è inferiore alla durata prefissata viene eseguito almeno un intervento correttivo per cercare di contrastare la degenerazione da NOX, se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOX è pari alla durata prefissata allora vengono utilizzati nuovi parametri di lavoro caratteristici dell'intervento correttivo per la successiva vita del catalizzatore (11) NOX-trap, invece se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NOX è inferiore alla durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOX-Trap. M. DISEGNO	L. NIAGOONTO						
M. DISEGNO	(11) NOx-Tr rigenerazio intrappolam rigenerazio intervento NOx-Trap, v effettiva d allora veng correttivo effettiva d prefissata	ap, secono ne da NOx nento è rin ne da NOx correttivo riene esegn lel success gono utiliz per la suc lel success viene rido	do il quale se la di è pari alla durata nasta invariata; se è inferiore alla di per cercare di conto un successivo sivo processo di riccessiva vita del cesivo processo di riccessiva vita del cesivo processo di riccesso di	urata effettiva d prefissata viene la durata effett urata prefissata ntrastare la dege processo di rigen generazione da NO ri di lavoro cara atalizzatore (11) generazione da NO	i un primo p assunto che iva del prim viene esegui nerazione de erazione da x è pari all tteristici NOx-trap, i x è inferior	processo di la capacità la capacità la processo di la catalizzato la catalizzato la curata preficiell'intervent la catalizzato la catalizzato la catalizzato la catalizzato la catalizzato la catalizzato di la ca	(C) di ore (11) orata fissata co durata
M. DISEGNO							
M. DISEGNO						•	
M. DISEGNO							
M. DISEGNO						(0)	DELLE
M. DISEGNO							Uit 1
M. DISEGNO			CALACTA	DI CONCETTO O MEDURTRIA		(8)	
M. DISEGNO				DIT OF THE POPULATION OF THE P			
M. DISEGNO			A			- \ - \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	WITH THE COLUMN TO THE COLUMN
7 4 1 8 6 11							10.33 Euro
7 4 1 8 6 11	M. DISEGNO			/			¥.
15 15 15 12 10 12 10 13 13 13 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15				· /			
					•		
7 4 1 6 12 10 12 10 13 11 12 10 13 11 12 10 13 11				•			
16 15 12 10 12 10 13 14 14 14 14 14 15 15 15 16 15 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16					<i>5</i> ''	•	
			15 15				·
3 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1							7
3			7	4		12 10	
3			H -			-01-	
3							
3	· ·		9		5	c11	
F-10			'3	-3		/	
T-13							
. April						£ ,13	
			•		4		
				100		\	
9	· ·			~		9	
A a set M				. 1			

RAFFAELE BORRELLI Iscrizione Albo N. 533

DESCRIZIONE

del brevetto per invenzione industriale di MAGNETI MARELLI POWERTRAIN S.P.A. di nazionalità italiana, con sede a 10138 TORINO, CORSO FERRUCCI, 112/A

Inventore: PALMA Alessandro

GORGORETTI Lorenzo

LAMBERTINI Loris

*** *** ***

La presente invenzione è relativa ad un metodo per la stima del degrado della capacità di intrappolamento di un catalizzatore di tipo NOX-Trap.

La presente invenzione trova vantaggiosa applicazione in un motore per autotrazione a combustione interna alimentato mediante una iniezione diretta di benzina nei cilindri e presentante una combustione con miscela magra e carica stratificata, cui la descrizione che segue farà esplicito riferimento senza per questo perdere di generalità.

Un motore con iniezione diretta di benzina comprende un collettore di scarico, il quale è in comunicazione con i cilindri mediante le rispettive valvole di scarico e termina con un condotto di scarico provvisto di un pre-catalizzatore atto a favorire la

gruppi NO prodotti durante trasformazione dei gruppi NO_2 di un successivo combustione in е catalizzatore NOx-Trap atto ad intrappolare i gruppi NO_x ed evitare, quindi, il loro rilascio nell'atmosfera. Il catalizzatore NOx-Trap intrappola al suo interno sia i gruppi NOx prodotti durante la combustione, sia lo zolfo (sottoforma di SO_x), il quale è contenuto nel carburante e viene liberato durante la combustione; inoltre, catalizzatore NOx-Trap presenta una propria capacità di intrappolamento limitata (generalmente compresa tra 3 e 5 grammi), e quando tale capacità di intrappolamento viene esaurita il catalizzatore NOx-Trap deve venire pulito mediante un processo di rigenerazione.

complessiva dei gruppi NO_x prodotti La massa durante la combustione è molto maggiore rispetto alla zolfo liberato durante la combustione; massa dello rigenerazione il processo di per inoltre, l'eliminazione dei gruppi NO_x (pochi secondi di è molto più breve rispetto al combustione ricca) rigenerazione per l'eliminazione processo di (indicativamente 30-60 secondi di combustione zolfo ricca combinata con una temperatura interna del catalizzatore molto più elevata rispetto alla normale temperatura di lavoro). Per i motivi sopra esposti, il processo di rigenerazione per l'eliminazione dei gruppi ${
m NO_x}$ viene eseguito normalmente ogni 45-75 secondi di funzionamento del motore, mentre il processo di rigenerazione per l'eliminazione dello zolfo viene eseguito normalmente ogni 6-12 ore di funzionamento del motore.

La programmazione dei processi di rigenerazione viene eseguita da una centralina di controllo utilizzando un modello di accumulo del catalizzatore NOx-Trap, il quale è basato sulla conoscenza di una capacità di intrappolamento del stima della catalizzatore NOx-Trap, ed utilizzando un modello della produzione di gruppi NO_x e di gruppi SO_x da parte del corrispondenza di ciascun motore. Ιn processo āi rigenerazione da NOx del catalizzatore NOx-Trap, la centralina di controllo verifica, utilizzando il segnale di una sonda lambda e/o di una sonda per NO_x disposta a valle del catalizzatore NOx-Trap, tempo effettivo di durata del processo di rigenerazione da NO_x è inferiore ad un valore prefissato in base al modello corrente; in caso affermativo, cioè se il tempo effettivo di durata del processo di rigenerazione da NOx è inferiore al valore prefissato, risulta chiaro che il catalizzatore NOx-Trap ha intrappolato una quantità di NO_x inferiore al previsto, quindi la centralina controllo assume che tale fenomeno è dovuto ad

degrado del catalizzatore NOx-Trap e riduce la stima della capacità di intrappolamento del catalizzatore NOx-Trap utilizzata nel modello di accumulo del catalizzatore NOx-Trap.

Tuttavia, alcune prove sperimentali evidenziato che operando secondo la metodologia sopra esposta si tende a sottostimare l'effettiva capacità di intrappolamento del catalizzatore NOx-Trap, conseguente aumento del consumo di carburante (e quindi livello di emissioni nell'atmosfera) dovuto al fatto che una sottostima dell'effettiva capacità di intrappolamento del catalizzatore NOx-Trap porta eseguire con una frequenza più elevata i processi di rigenerazione da NOx.

Scopo della presente invenzione è di fornire un metodo per la stima del degrado della capacità di intrappolamento di un catalizzatore di tipo NOx-Trap, il quale sia privo degli inconvenienti sopra descritti e, in particolare, sia di facile ed economica

attuazione.

accordo con la presente invenzione viene fornito un metodo per la stima del degrado capacità di intrappolamento di un catalizzatore di tipo NOx-Trap secondo quanto licitato nella rivendicazione 1 preferibilmente, qualsiasi delle in una

rivendicazioni successive dipendenti direttamente o indirettamente dalla rivendicazione 1.

La presente invenzione verrà ora descritta con riferimento al disegno annesso, che ne illustra un esempio di attuazione non limitativo; in particolare la figura allegata è una vista schematica di un motore a combustione interna, il quale è controllato da una unità di controllo che implementa il metodo di stima oggetto della presente invenzione.

Nella figura allegata, con 1 è indicato nel suo complesso un motore a combustione interna provvista di quattro cilindri 2 (di cui solo uno è illustrato nella figura 1), ciascuno dei quali è collegato collettore 3 di aspirazione tramite almeno una rispettiva valvola 4 di aspirazione e ad un collettore 5 di scarico tramite almeno una rispettiva valvola 6 di scarico. Il collettore 3 di aspirazione riceve aria fresca (cioè aria proveniente dall'ambiente esterno) tramite una valvola 7 a farfalla regolabile tra una posizione di chiusura ed una posizione di massima apertura. La benzina viene iniettata direttamente in ciascun cilindro 2 da un rispettivo iniettore 8.

Dal collettore 5 di scarico parte un condotto 9 di scarico, il quale comprende un pre-catalizzatore 10 ed un successivo catalizzatore NOx-trap 11; all'interno

del condotto 9 di scarico è installato una sonda 12 UEGO, la quale è disposta a monte del pre-catalizzatore ed è atta a rilevare la quantità di ossigeno presente nei gas di scarico in ingresso al catalizzatore 10, un sensore 13 di temperatura, quale è disposto tra il pre-catalizzatore ed catalizzatore NOx-trap 11 ed è atto a rilevare temperatura dei qas in ingresso al catalizzatore NOxtrap 11, ed un multisensore 14, il quale è disposto a valle del catalizzatore NOx-trap 11 ed è rilevare nei gas di scarico in uscita dal catalizzatore NOx-trap 11 (cioè dei qas di scarico emessi condotto 9 di scarico nell'atmosfera) sia la presenza di gruppi NO_x (sensore di gruppi azotati), quantità di ossigeno presente rispetto alle condizioni stechiometriche (sonda lambda).

Il motore 1 comprende, inoltre, una unità 15 di controllo, la quale, tra le altre cose, comanda ad ogni ciclo la valvola 7 a farfalla e l'iniettore 11 per riempire il cilindro 2 con una quantità di miscela di comburente (aria fresca) e carburante di rapporto determinato in funzione delle condizioni operative del edin funzione dei comandi ricevuti guidatore; in particolare, l'unità 15 di controllo è atta a fare funzionare il motore 1 mediante

combustione con miscela magra e carica stratificata.

Per permettere all'unità 15 di controllo di acquisire i
dati necessari al suo corretto funzionamento, l'unità
15 di controllo è collegata alla sonda 12 UEGO, al
sensore 13 di temperatura, ed al multisensore 14.

In uso, il catalizzatore NOx-trap 11 accumula sia i gruppi NO_x prodotti durante la combustione, sia lo zolfo (sottoforma di SOx) contenuto nel carburante e liberato durante la combustione, per evitare che tali elementi vengano liberati direttamente nell'atmosfera. Il catalizzatore NOx-trap 11 ha una limitata capacità C di NO_x intrappolamento dei dello gruppi zolfo (normalmente pari a 4 grammi), e quando tale capacità C di intrappolamento viene esaurita il catalizzatore NOxtrap 11 deve venire pulito mediante un processo di rigenerazione. La massa complessiva dei gruppi NOx prodotti durante la combustione è molto maggiore rispetto alla massa dello zolfo liberato durante la combustione, inoltre, il processo di rigenerazione per l'eliminazione dei gruppi NO_x (pochi secondi di combustione ricca) è molto più breve rispetto processo di rigenerazione per l'eliminazione zolfo (indicativamente 30-60 secondi di combustione ricca combinata con temperatura interna una catalizzatore NOx-trap 11 molto più elevata rispetto

alla normale temperatura di lavoro). Per i motivi sopra il processo di rigenerazione l'eliminazione dei gruppi NOx viene eseguito normalmente 45-75 secondi di funzionamento del mentre il processo di rigenerazione per l'eliminazione zolfo (denominato anche processo di dello desolfatazione) viene esequito normalmente ogni ore di funzionamento del motore 1.

La programmazione dei processi di rigenerazione viene esequita dall'unità 15 di controllo utilizzando un modello di accumulo del catalizzatore 11 NOx-Trap, il quale modello è memorizzato in una memoria 16 ed è basato sulla conoscenza di una stima della capacità C di intrappolamento del catalizzatore 11 NOx-Trap, ed un modello della produzione di gruppi $\mathtt{NO_x}$ e di gruppi $\mathtt{SO_x}$ da parte del motore 1, il quale modello è memorizzato nella memoria 16. In particolare, la quantità di gruppi NO_x prodotti dal motore 1 viene ricavata in modo not dall'unità 15 di controllo utilizzando delle mappe che forniscono la quantità specifica (cioè la quantità per unità di carburante iniettato nei cilindri 2) di gruppi NO_x e di gruppi SO_x prodotti dal motore 1 in funzione del punto motore (tipicamente in funzione del numero di qiri ed in funzione della coppia erogata). Come noto, i modelli sopra menzionati vengono determinati mediante

una analisi teorica dei sistemi e mediante una serie di prove di laboratorio effettuate sul motore 1 provvisto di una serie di sensori di misura ausiliari, i quali sono in grado di fornire una misura puntuale ed accurata di tutte le grandezze coinvolte nel funzionamento del motore 1 stesso.

Durante il normale funzionamento del motore 1 ed utilizzando il modello di accumulo del catalizzatore 11 NOx-Trap, l'unità 15 di controllo stima la quantità di gruppi NOx accumulati nel catalizzatore 11 NOx-Trap; quando tale quantità di gruppi NOx accumulati supera una 15 di controllo impone prefissata l'unità soglia l'esecuzione del processo di rigenerazione da NO_x . Il processo di rigenerazione da NOx presenta una durata (memorizzata nella memoria 16) predeterminata in modo tale che il processo di rigenerazione da NO_x venga eseguito solo per il tempo necessaria alla rimozione dei gruppi NOx accumulati nel catalizzatore 11 NOx-Trap.

Durante il processo di rigenerazione da NO_x del catalizzatore 11 NOx-Trap, l'unità 15 di controllo controlla il segnale del multisensore 14; in particolare, se durante il processo di rigenerazione da NO_x non viene rilevata alcuna transizione del segnale del multisensore 14 da magro a ricco, allora si assume che la durata effettiva del processo di rigenerazione

da NO_x coincide con la durata predeterminata e quindi la capacità di accumulo C del catalizzatore NOx-Trap 11 è rimasta invariata, mentre, se durante il processo di rigenerazione da NOx viene rilevata una transizione del sequale del multisensore 14 da magro a ricco, allora la durata effettiva del processo di rigenerazione da NOx è stata inferiore alla durata prefissata e quindi la capacità C di accumulo di NOx è chiaramente diminuita. Il segnale del multisensore 14 risulta significativo, in quanto finché è in atto il processo di riduzione dei gruppi NOx accumulati nel catalizzatore 11 NOx-trap allora nei gas di scarico a valle del catalizzatore 11 NOX-trap è presente un eccesso d'ossigeno (rispetto al valore stechiometrico) proveniente dalla riduzione dei gruppi NO_x , di riduzione dei gruppi NO_{x} quando il processo accumulati nel catalizzatore 11 NOx-trap è terminato nei gas di scarico a valle del catalizzatore 11 NOxtrap è presente una carenza di ossigeno (rispetto al valore stechiometrico) in quanto durante il processo di cilindri rigenerazione 2 viene alimentata ai miscela ricca. Da quanto sopra descritto risulta chiaro del multisensore 14 può il segnale utilizzato anche per stimare la durata effettiva di un processo di rigenerazione da NO_x , in quanto se durante

il processo di rigenerazione da NO_x non viene rilevata alcuna transizione del segnale del multisensore 14 da magro a ricco, allora si assume che il valore effettivo della durata del processo di rigenerazione da NO_x coincide con il valore previsto, mentre se durante il processo di rigenerazione da NO_x viene rilevata una transizione del segnale del multisensore 14 da magro a ricco, allora il valore effettivo della durata del processo di rigenerazione da NO_x è inferiore al valore calcolato ed è pari all'intervallo di tempo trascorso tra l'istante di inizio del processo di rigenerazione e l'istante in cui è avvenuta la transizione nel segnale del multisensore 14.

Se durante il processo di rigenerazione da NOx del l'unità 15 di controllo catalizzatore 11 NOx-Trap rileva la sopra descritta transizione anomala allora l'unità di. segnale del multisensore 14 controllo cerca di determinare la causa che ha portato degrado della capacità C di intrappolamento del catalizzatore 11 NOx-Trap e quindi cerca nei limiti del rimedio tale degrado. possibile di porre particolare, quando l'unità 15 di controllo rileva la transizione anomala nel segnale del multisensore allora l'unità 15 di controllo aumenta la temperatura di lavoro (indicativamente di un gradino di 20-40 °C)

del catalizzatore 11 NOx-Trap agendo in modo noto sul comando della valvola 7 a farfalla e dell'iniettore 11 ed attende l'esecuzione del successivo processo di rigenerazione da NOx; se durante il successivo processo di rigenerazione da NOx l'unità 15 di controllo rileva la transizione anomala nel segnale nuovamente multisensore 14, allora l'unità 15 di controllo aumenta ulteriormente la temperatura di lavoro (indicativamente di un gradino di 20-40 °C) del catalizzatore 11 NOx-Trap ed attende l'esecuzione del successivo processo di rigenerazione da NOx. Tale processo di aumento della temperatura di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap viene protratto ciclicamente fino quando īа temperatura di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap non raggiunge un valore limite prefissato, oppure fino a quando l'unità 15 di controllo smette di rilevare la transizione anomala nel segnale del multisensore 14; izi quest'ultimo caso, cioè se l'aumento della temperat di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap ha portato a 💤 scomparsa della transizione anomala nel segnale del multisensore 14, allora l'unità 15 di controllo aumenta quantità prefissata il valore minino della temperatura di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap memorizzata nella memoria 16 in quanto la diminuzione della capacità C di intrappolamento del catalizzatore

11 NOx-Trap è dovuta essenzialmente a degrado termico e può venire almeno parzialmente compensata aumentando la temperatura di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap. Ovviamente, l'unità 15 di controllo non aumenta il valore minino della temperatura di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap oltre un valore di soglia prefissato in modo tale da conservare una ampiezza accettabile dell'intervallo della temperatura di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap.

Se invece l'aumento della temperatura di lavoro del catalizzatore 11 NOx-Trap non ha portato alla scomparsa della transizione anomala nel segnale del multisensore 14, allora l'unità 15 di controllo esegue un processo straordinario valore di desolfatazione con di un temperatura del catalizzatore 11 NOx-Trap ed un valore di titolo uguali ai corrispondenti valori di i precedenti processi utilizzati durante Altermine del processo di desolfatazione. desolfatazione straordinario l'unità 15 di controllo di l'esecuzione del successivo processo attende rigenerazione da NOx.

Se durante il successivo processo di rigenerazione da NO_x non si presenta più la transizione anomala nel segnale del multisensore 14, allora l'unità 15 di controllo incrementa il valore di temperatura del

catalizzatore 11 NOx-Trap e decrementa il valore medio di titolo utilizzati durante i futuri processi di desolfatazione in quanto la diminuzione della capacità C di intrappolamento del catalizzatore 11 NOx-Trap è dovuta essenzialmente alla formazione di cristalli di zolfo particolarmente resistenti. Ovviamente, l'unità 15 di controllo non aumenta il valore di temperatura del catalizzatore 11 NOx-Trap e non decrementa valore medio di titolo utilizzati durante i processi di rispettivi valori di soqlia desolfatazione oltre prefissati.

il successivo processo di Se invece durante rigenerazione da NOx si presenta ancora la transizione anomala nel segnale del multisensore 14, allora l'unità 15 di controllo assume che tale fenomeno è dovuto ad un degrado irreversibile del catalizzatore 11 NOx-Trap e quindi riduce di una quantità prefissata la stima della capacità C di intrappolamento del catalizzatore 11 NOxmodello di accumulo del Trap utilizzata nel catalizzatore 11 NOx-Trap.

Secondo una diversa forma di attuazione, la durata prevista del processo di rigenerazione da NO_x del catalizzatore 11 NOx-Trap non è assunta pari ad un valore prefissato memorizzato nella memoria 16, ma viene calcolato prima di eseguire il processo di

rigenerazione da NO_x utilizzando il modello di accumulo del catalizzatore 11 NOx-Trap ed utilizzando il modello della produzione di gruppi NO_x e di gruppi SO_x da parte del motore 1 in modo tale che il processo di rigenerazione da NO_x duri solo per il tempo strettamente necessario alla eliminazione dei gruppi NO_x intrappolati nel catalizzatore 11 NOx-Trap.

Da quanto sopra esposto, risulta chiaro che l'unità controllo prima di ridurre la stima capacità C di intrappolamento del catalizzatore 11 NOxutilizzata nel modello di accumulo catalizzatore 11 NOx-Trap tenta di individuare la causa del degrado della capacità C di intrappolamento del catalizzatore 11 NOx-Trap е cerca nei limiti del possibile di porre rimedio a tale degrado; operando in modo si evita di sottostimare l'effettiva capacità C di intrappolamento del catalizzatore 11 NOxevitando, quindi, di aumentare in modo strettamente necessario la frequenza dei processi di rigenerazione da NO_x.



RIVENDICAZIONI

1) Metodo per la stima del degrado della capacità (C) di intrappolamento di un catalizzatore (11) NOx-Trap, il quale metodo prevede di eseguire un primo processo di rigenerazione da NOx avente una durata prefissata, di determinare se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da NOx è pari alla durata prefissata e di assumere che la capacità (C) di rimasta invariata intrappolamento è se effettiva del primo processo di rigenerazione da NOx è alla durata prefissata; il metodo pari essendo caratterizzato dal fatto che se la durata effettiva del primo processo di rigenerazione da NOx è inferiore alla durata prefissata viene eseguito almeno un intervento correttivo per cercare di contrastare la degenerazione del catalizzatore (11) NOx-Trap, viene eseguito successivo processo di rigenerazione da NOx, determinato se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NO_x è pari alla durata prefissata, durata effettiva del se la successivo processo di rigenerazione da NO_x è pari alla durat a_u prefissata allora vengono utilizzati nuovi parametri des lavoro caratteristici dell'intervento correttivo per la successiva vita del catalizzatore (11) NOx-trap, invece la durata effettiva del successivo processo

rigenerazione da NO_x è inferiore alla durata prefissata viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOx-Trap.

- 2) Metodo secondo la rivendicazione 1, in cui per determinare se la durata effettiva di un processo di rigenerazione da NO_x è pari alla durata prefissata viene utilizzando il segnale di un sensore (14) lambda di tipo ON/OFF disposto a monte del catalizzatore (11) NOx-Trap.
- 3) Metodo secondo la rivendicazione 2, in cui se durante il processo di rigenerazione da NO_x non viene rilevata alcuna transizione del segnale del sensore che (14)lambda. allora viene assunto ìä effettiva del processo di rigenerazione da NO_x è pari alla durata prefissata, mentre se durante il processo di rigenerazione da NOx viene rilevata una transizione allora viene del segnale del sensore (14)lambda, effettiva del assunto che la durata processo rigenerazione da NO_x è inferiore alla durata prefissata.
- 4) Metodo secondo una delle rivendicazioni da 1 a 3, in cui l'intervento correttivo prevede di aumentare la temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap; se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NO_x è pari alla durata prefissata allora per la successiva vita del catalizzatore (11)

NOx-trap viene aumentato il valore minino della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap stesso.

- 5) Metodo secondo la rivendicazione 4, in cui il valore minino della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap non viene aumentato oltre ad un rispettivo valore di soglia prefissato.
- 6) Metodo secondo la rivendicazione 4 o 5, in cui la temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap viene aumentata mediante un numero di incrementi successivi di ampiezza determinata; dopo incremento, viene attesa l'esecuzione di un successivo processo di rigenerazione da NO_x e se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NO_x è inferiore alla durata prefissata allora viene esequito un ulteriore incremento, mentre se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da alla durata prefissata allora viene pari interrotto l'incremento della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap e viene aumentato il valore minino della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap stesso.
- 7) Metodo secondo la rivendicazione 6, in cui il valore della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap non viene aumentato oltre ad un

rispettivo valore di soglia prefissato.

- 8) Metodo secondo una delle rivendicazioni da 1 a 3, in cui l'intervento correttivo prevede di eseguire desolfatazione straordinario processo di termine del processo di desolfatazione straordinario di attendere l'esecuzione di un successivo processo durata effettiva rigenerazione da NO_x; se la del successivo processo di rigenerazione da NOx è pari alla durata prefissata allora viene incrementato il valore di temperatura del catalizzatore (11) NOx-Trap ed viene decrementato il valore medio di titolo utilizzati durante i futuri processi di desolfatazione.
- y) Metodo secondo la rivendicazione 8, in cui il valore di temperatura del catalizzatore (11) NOx-Trap ed il valore medio di titolo utilizzati durante i processi di desolfatazione non vengono modificati oltre rispettivi valori di soglia prefissati.
- 10) Metodo secondo una delle rivendicazioni da 1 a 3, in cui l'intervento correttivo prevede di aumentare la temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap; se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NO_x è pari alla durata prefissata allora per la successiva vita del catalizzatore (11) NOx-trap viene aumentato il valore minino della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap



stesso; se la durata effettiva del successivo processo inferiore alla rigenerazione da NO_x è allora viene eseguito prefissata un processo desolfatazione straordinario ed al termine del processo straordinario viene attesa di desolfatazione l'esecuzione di un ulteriore processo di rigenerazione da NOx; se la durata effettiva dell'ulteriore processo di rigenerazione da NOx è pari alla durata prefissata allora viene incrementato il valore di temperatura del catalizzatore (11) NOx-Trap ed viene decrementato il valore medio di titolo utilizzati durante i desolfatazione; se la durata effettiva processi di dell'ulteriore processo di rigenerazione ďa NOx inferiore alla durata prefissata allora viene ridotta la stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOx-Trap.

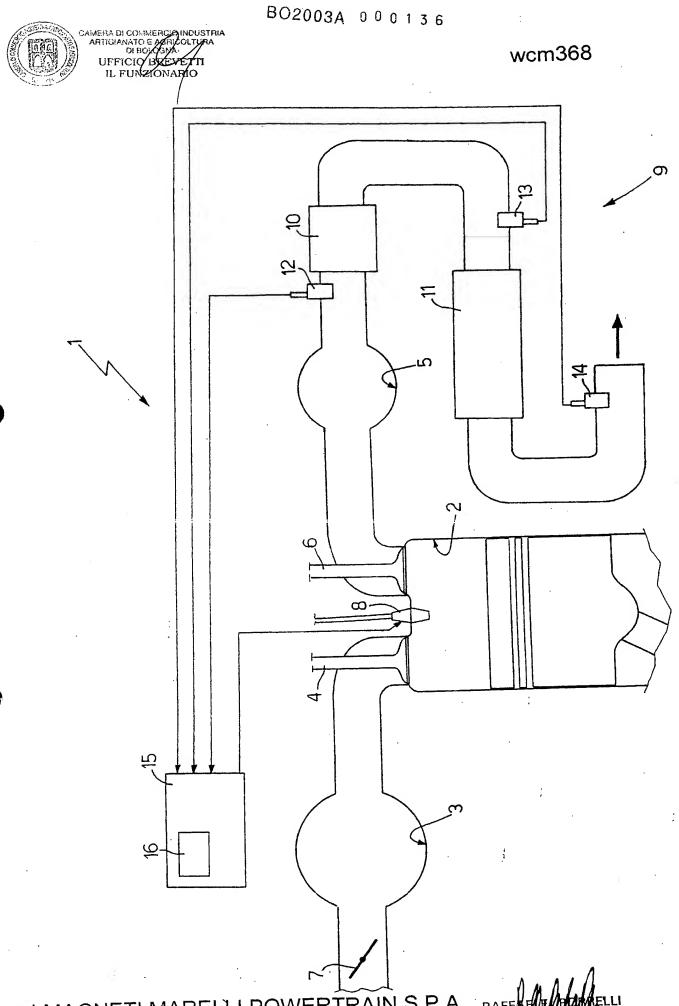
11) Metodo secondo la rivendicazione 10, in cui la temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap aumentata mediante un numero di incrementi viene successivi di ampiezza determinata; dopo incremento, viene attesa l'esecuzione di un successi rigenerazione da processo di NO_x la effettiva del successivo processo di rigenerazione, da NOx è inferiore alla durata prefissata allora viene eseguito un ulteriore incremento, mentre se la durata effettiva del successivo processo di rigenerazione da NO_x è pari alla durata prefissata allora viene interrotto l'incremento della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap e viene aumentato il valore minino della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap stesso.

- 12) Metodo secondo la rivendicazione 11, in cui il valore della temperatura di lavoro del catalizzatore (11) NOx-Trap non viene aumentato oltre ad un rispettivo valore di soglia prefissato.
- 13) Metodo secondo una delle rivendicazioni da 1 a 12, in cui il valore previsto della durata del processo di rigenerazione da NO_x viene calcolato utilizzando un modello di accumulo del catalizzatore (11) NOx-Trap, il quale modello è basato sulla stima della capacità (C) di intrappolamento del catalizzatore (11) NOx-Trap, in modo tale che il processo di rigenerazione da NOx duri strettamente per il tempo necessario alla dei NO_x intrappolati eliminazione gruppi nel catalizzatore (11) NOx-Trap.

p.i.: MAGNETI MARELLI POWERTRAIN S.P.A.







RAFFAELE BORRELLI Iscrizione Albo N. 533

p.i.MAGNETI MARELLI POWERTRAIN S.P.A.

RAFFAE HARAFLLI Iscrizione Albo N. 533

B0V0031

MINISTERO DELLE ATTIVITA' PRODUTTIVE UFFICIO ITALIANO BREVETTI E MARCHI



ROMA

Oggetto:

Domanda di brevetto per Invenzione Industriale nr. BO2003A000136 depositata il 13.03.2003 a nome MAGNETI MARELLI POWERTRAIN S.P.A. dal titolo: "METODO PER LA STIMA DEL DEGRADO DELLA CAPACITA' DI INTRAPPOLAMENTO DI UN CATALIZZATORE DI TIPO Nox-TRAP".

I Signori BELLEMO Matteo, BERGADANO Mirko, BOGGIO Luigi, BONGIOVANNI Simone, BORRELLI Raffaele, CERBARO Elena, CERNUZZI Daniele, D'ANGELO Fabio, ECCETTO Mauro, FRANZOLIN Luigi, IMPRODA Alberto, JORIO Paolo, LO CIGNO Giovanni, LUZZATO Chiara, MODUGNO Corrado, PLEBANI Rinaldo, PRATO Roberto e REVELLI Giancarlo domiciliati presso STUDIO TORTA S.R.L. a 10121 TORINO, Via Viotti n. 9, Mandatari della Richiedente la domanda di brevetto in oggetto, chiedono con la presente di poter correggere sul verbale di originario deposito l'indicazione della residenza "MILANO" con l'esatta indicazione della residenza "TORINO" al fine di ovviare ad un errore materiale occorso all'atto del deposito.

Con os envanza.

AFRICALLE MORRELL

Bologna, 1 aprile 2003

CAMERA DI COMMERCIO INDUSTRIA ARTIGIANATO E AGRICOLTURA DI BOLOGNA VISTO: L'Ufficiale Rogante

Guttano Bertini